

# A Heuristic Approach for 3D-Optimization of 3-Stage Gear Train Using PSO

Mehrdad Hoseiniasl<sup>1,2</sup>, Javad Jafari Fesharaki<sup>1</sup>

1-Department of Mechanical Engineering, Najafabad Branch, Islamic Azad University, Najafabad, Iran

1,2- Department of IKAC RFF & Apron Management, Imam Khomeini Airport City, Tehran, Iran

## Abstract

Optimization the volume/weight of the gear train is more important for industries and researchers. In this paper using particle swarm optimization algorithm a general gear train is optimized. The main idea is to optimum the volume/weight of the gearbox in 3 directions. So, the optimization process based on PSO algorithm occurs along height, length and width of the gearbox to achieve the smallest possible gearbox. The constraints divided into three types of constraints: geometrical, design and control constraints. The optimization process presented for two and three stage gear trains and by choosing different values for the gear ratio, input power and hardness of gears the practical graphs for value of the optimum weight/volume and all the necessary design parameters of gearbox such as number of stages, position and modulus of gears, face width of gears and diameter of shafts are presented. The results are validated by comparing to the results reported in the previous publication.

**Keywords:** Optimization layout gears-Weight/volume optimization- Particle swarm optimization (PSO)-Gear train.

## 1. Introduction

Domain of engineering problems is large scale and has a different variable consist of linear and nonlinear constrain and equations so many researchers studied on heuristic methods to solve them. heuristic methods don't need derivatives of the functions and are powerful method compare with traditional method. Heuristic methods find best global solution. Hence, Gear train optimization has more attractive for many researchers in recent years. The volume of gear trains depends on the configuration of affected parameters such as, location of gears, number of gears, number of teeth and so on. To achieve the best parameter for gearbox, many researchers used different method for optimization. Patwal et al. [1] proposed TVAC-PSO-MS and used particle swarm optimization for production programing of pumped storage

hydrothermal. Panda et al. [2] researched on weight optimization for single-stage gearbox consist of spur gear. They used different evolution algorithm to achieve optimum weight of spur gear set in a single-

stage gearbox. They compared the results with other modern algorithm. Chenge and Jin. [3] worked on a new way to incorporate particle swarm optimization and social learning mechanisms for scalable optimization. Zolfaghari et al. [4] worked on volume optimization of straight bevel gears by employing evolutionary algorithm. To achieve this purpose, they used two optimization techniques include Genetic Algorithm and simulated annealing algorithm (SA). Miler et al. [5] utilized Genetic algorithm to optimize weight of a gear pair and studied on design of spur gear with considered profile shift. Garg. [6,7] worked on optimization of the constrained problems with hybrid PSO-GA and used heuristic methods (artificial bee colony algorithm) to approach better solutions for structural engineering design problem and proposed novel hybrid GA-GSA algorithm to improve the performance of the mechanism. Fesharaki and Golabi.[8] used particle swarm optimization algorithm to find best place for piezoelectric actuator to reduce stress concentration around hole in plate. Marjanovic et al. [9] studied on optimization of spur gear trains. They studied on position of shaft axes in gear train for reducing the volume of gearbox. Their strategy for selecting the optimal parameters has three stages: optimal materials, gear ratios and position of shaft axes. They presented gear trains with 22% reduction in volume. Salomon et. al. [10] worked on Optimization of gearbox design using active robust considered requirements with uncertain load. Golabi et al. [11] worked on design optimization of multistage gear train based on minimum volume\weight. They used F-mincon method to optimize the different parameter of gear train such as gear ratio, input power and strength of material. They presented the design parameters with some graphs such as number of stages, modules, shafts diameter and face width of gears. But in their research, the location of gears is considered to change in two directions (height and length).

1. M.Sc. Graduate from Islamic Azad University, Najafabad Branch, Najafabad, Iran

2. Assistant Professor, Tel.: 03142292278, Email: Jafari@pmc.iaun.ac.ir (corresponding author)

# بھینه‌سازی سه‌بعدی یک گیربکس ترین سه‌مرحله‌ای بوسیله الگوریتم پزندگان

مهرداد حسینی اصل  
ایران

جواد جعفری فشارکی\*

دانشجوی کارشناسی ارشد، گروه مهندسی مکانیک، واحد نجف آباد، دانشگاه آزاد اسلامی، نجف آباد،  
استادیار، گروه مهندسی مکانیک، واحد نجف آباد، دانشگاه آزاد اسلامی، نجف آباد، ایران

**چکیده**  
در این تحقیق، از تکنیک بھینه‌سازی مدرن که براساس روش الگوریتم پزندگان می‌باشد، بھینه‌سازی سه‌بعدی گیربکس ترین براساس مینیمم حجم پژوهش انجام شده است. بدین جهت، جانمایی چرخدنده‌ها با در نظر گرفتن قیود بھینه گردیده‌اند. برای اجتناب از اکسترمم‌های محلی، سه نوع قید اساسی شامل قیود هندسی، طراحی چرخدنده و کنترلی تعریف شده است. تابع هدف بر اساس مدل ریاضی بین قیود و پارامترهای طراحی چرخدنده نوشته شده است. پرسوه اجرای بھینه‌سازی برای گیربکس سه‌مرحله‌ای بوسیله انتخاب داده‌های ورودی مختلف از قبیل نسبت تبدیل و توان گیربکس می‌باشد که در طی آن پارامترهای جانمایی چرخدنده، قطر شفت، مدول، پهنای گیربکس بھینه شده‌اند. در این خصوص نمودارهای کاربردی از پارامترهای بھینه استخراج گردیده‌اند. نتایج حاصل از پژوهش باعث کاهش حجم گیربکس تا ۱۵٪ گردید. در نهایت توسط مثال کاربردی، نحوه استفاده از نتایج پژوهش نشان داده شده است و نتایج بوسیله مقایسه با پژوهش‌های گذشته اعتبارسنجی شده است.

کلمات کلیدی: جانمایی بھینه چرخدنده‌ها، بھینه‌سازی حجم، وزن، الگوریتم پزندگان، گیر ترین

## 3-Stage Gear Train Layout Optimization Using Particle Swarm Optimization Algorithm

Mehrdad Hoseiniasl

<sup>1</sup> M.Sc. Student, Department of Mechanical Engineering, Najafabad Branch, Islamic Azad University, Najafabad, Iran

Javad Jafari Fesharaki

<sup>2</sup> Ph.D., Department of Mechanical Engineering, Najafabad Branch, Islamic Azad University, Najafabad, Iran

### Abstract

In this study, a new evolutionary advance optimization techniques based on Particle Swarm Optimization (PSO) suggested and employed to obtain three dimensional layout optimization for a multistage gear train. For avoiding local extremes, three pivotal types of constrains which include Geometrical, control and design parameter are defined. Mathematical model consist of constrains and design parameters has been written in fitness function that applicable for any gearbox ratio and power by different number of stages. In 3D optimization process, the locating of gear, shaft diameters, modulus, face width, and mass of gearbox are presented. Optimization process implemented for three stages gear train by selecting different input data include gear ratio and power. The practical graphs for extracted optimal parameters is presented as useful graph. The results show that using presented procedure, reduced the volume of the gearbox up to 15%. At the end, an example is presented to display how practical graphs are used. The results are compared with those reported in previous work.

**Keywords:** Gear train, Optimization layout gears, PSO algorithm, Volume optimization

مرحله‌ای شامل چرخدنده‌های ساده بوسیله ترکیب چند الگوریتم تکاملی انجام دادند. ذوالقاری و همکارانش [4]، با استفاده از دو الگوریتم ژنتیک و تبرید شبیه‌سازی به بھینه‌سازی وزن گیربکس شامل چرخدنده‌های مخروطی بپردازنند. میلر و همکارانش [5]، نسبت به بھینه‌سازی وزن گیربکس بوسیله الگوریتم ژنتیک و تحقیقات پیرامون طراحی چرخدنده ساده با تمرکز روی پروفیل آن‌ها اقدام نمودند. در مقاله‌ای دیگر، هریش گارگ [6]، جهت حل مسائل مقید از ترکیب دو الگوریتم ازدحام ذرات و الگوریتم ژنتیک استفاده نموده است. سوانحی و همکارانش [7] در زمینه بھینه‌سازی وزن گیربکس با استفاده از روش بھینه‌سازی الگوریتم پزندگان (اجتماع ذرات) و الگوریتم تبرید شبیه‌سازی شده تحقیقات خود را انجام داده‌اند. آن‌ها نیز از چرخدنده‌های ساده در گیربکس مورد تحقیق خود استفاده نمودند. پمن و همکارانش [3]، تحقیقاتشان را پیرامون بھینه‌سازی وزن گیربکس تک-

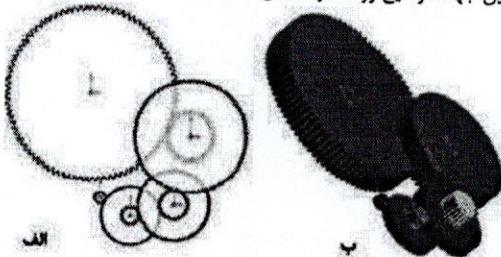
### - مقدمه

گیربکس‌ها جز بسیار رایجی از اجزا ماشین می‌باشند و مساله طراحی مینیمم وزن و یا حجم آن‌ها موضوع بسیاری از تحقیقات بوده است. حجم گیربکس به پارامترهای مختلفی از قبیل تعداد، مدول، جانمایی و پهنای چرخدنده، قطر شفت، و... بستگی دارد. محققان از روش‌های مختلفی جهت رسیدن به بھینه حجم گیربکس استفاده نموده‌اند. چانگ و لی [1]، از الگوریتم ژنتیک جهت رسیدن به طراحی مقدماتی بھینه گیربکس استفاده کردند. گلوگلو و زیولی [2]، بوسیله الگوریتم ژنتیک روی بھینه‌سازی گیربکس دارای چرخدنده هلیکال با محورهای موازی جهت رسیدن به مینیمم حجم پرداختند. پندا و همکارانش [3]، تحقیقاتشان را پیرامون بھینه‌سازی وزن گیربکس تک-

دیگران، به کاهش حجم گیربکس بالاتری را دست یافته‌اند لذا نتایج حاصل از این پژوهش با نتایج بهینه‌سازی گلابی و همکارانش [14] مقایسه می‌گردد. برای این منظور داده‌های ورودی مطابق با داده‌های ورودی گلابی و همکارانش [14]، وارد شده است و نتایج آن با نتایج بهینه‌سازی آن‌ها مقایسه شده است.

## ۲- تعریف مساله

گیرترین<sup>۱</sup> مشکل از چرخدنده‌هایی است که محور شفت آن‌ها به صورت افقی قرار می‌گیرد. این مسئله باعث اشغال فضای زیادی می‌شود که می‌توان با استفاده از بهینه‌سازی چرخدنده‌ها را تعریف می‌کند که بهینه یک مکان جدید از جانمایی چرخدنده‌ها را تعریف می‌کند که نتایج حاصل منجر به کاهش کلی حجم گیرترین می‌شود. در این پژوهش حجم کلی گیربکس کمینه شده است. برای رسیدن به این هدف فرم کلی تابع هدف و قیدهای آن برای حجم و وزن گیربکس نوشته شده است. این معادلات برای هر تعداد مراحل گیربکس می‌تواند استفاده شود اما در این مقاله سه مرحله گیربکس فرض شده است و از نرم افزار متلب برای نوشتن تابع هدف و قیود آن استفاده شده است. روش حل انتخاب شده در این مقاله، الگوریتم پرندگان (اجتماع ذرات) می‌باشد. در برنامه‌نویسی این پژوهش مقدار بهینه متغیرها تحت عنوان مقدار غذای یافت شده توسط پرندگان بررسی می‌شود و قیود مسئله به عنوان جرایم پرندگان به دلیل جلوگیری از انحراف پرنده از فضای کاری مورد نظر لحاظ شده است. در شکل ۱ نمایی دو بعدی و سه بعدی گیرترین جهت توضیح روند کار نمایش داده شده است [15].



شکل ۱- گیربکس: (الف) نمایش دو بعدی، (ب) نمایش سه بعدی [15]

برای بهینه کردن حجم و وزن گیربکس ابتدا باید تابع هدف و قیود آن مشخص شده باشند. به خاطر نزدیک بودن چگالی تمام اجزای گیربکس به چگالی استیل بنابراین تابع حجم گیربکس را می‌توان با تابع وزن گیربکس برابر دانست.

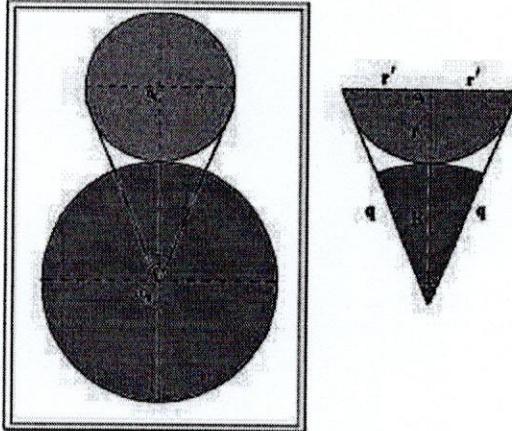
### ۲-۱- مدل ریاضی- مینیمم حجم

تابع هدف با جرم حجم گیربکس محاسبه شده است و می‌تواند به صورت جمع حجم چرخ دنده‌ها، شفت‌ها و پوسته گیربکس نوشت.

$$\text{Volume of materials} = m_{\text{shaft}} + m_{\text{gear}} + m_{\text{shell}} \quad (1)$$

پاپلامبروس [8]، حجم گیر ترین شامل ضخامت‌های مختلف چرخدنده، فاصله بین مراکز، قطر دایره گام، تعداد دندان‌ها نسبت تبدیل ... جهت چهار مرحله خاص گیربکس را بهینه کردند. دب و جین [9]، از اصول مشابه جهت بهینه‌سازی گیربکس چند سرعت با استفاده از بهینه‌سازی مرتبط با توان در توابع چند هدفه بوسیله الگوریتم‌های تکاملی استفاده کردند. در خصوص مطالعات روی گیربکس و چرخدنده‌ها، وانگ [10]، روی بهینه کردن طراحی پروفیل چرخدنده ساده و تنظیمات پروفیل دندانه کارکرده است. نتایج بدست آمده از تحقیقات وانگ نشان می‌دهد با اصلاح طراحی پروفیل چرخدنده تا حد زیادی می‌توان میزان سروصدای ناشی از در گیری چرخدنده‌ها را به حداقل رساند. یوکوتا و همکارانش [11]، مسئله بهینه کردن طراحی وزن چرخدنده را با استفاده از ژنتیک الگوریتم محاسبه کردند. آن‌ها استحکام خمشی چرخدنده و اندازه قطر شفت را به عنوان قیدهای مسئله بهینه‌سازی در نظر گرفتند. در مقاله‌ای دیگر مندی و همکارانش [12]، مدول چرخدنده به همراه قطر شفت و رول بیرینگ برای چرخدنده‌های ساده به بوسیله الگوریتم ژنتیک را بهینه-سازی کردند و نتیجه آن را با نتایج بدست آمده از نتایج جبری و تحلیلی مقایسه کردند و نشان داده‌اند که استفاده از الگوریتم ژنتیک برای بهینه‌سازی قابل اطمینان می‌باشد. مرجانویج و همکارانش [13]، تحقیقات اشان را پیرامون بهینه‌سازی گیربکس ترین حاوی چرخدنده ساده انجام دادند. در این خصوص برقراری رابطه بین مدل ریاضی و پارامترهای طراحی اقدام نمودند و در نهایت بهینه‌سازی دو بعدی مکان محور شفت‌ها برای رسیدن به کمینه حجم گیربکس با استفاده از چرخدنده‌های ساده را انجام دادند. گلابی و همکارانش [14] در زمینه بهینه‌سازی گیربکس گیرترین براساس کمینه حجم و وزن تحقیقات ویژه‌ای انجام دادند. آن‌ها فرم کلی تابع هدف و قیود طراحی برای چرخدنده‌های ساده را در دو بعد نوشتند. در نهایت گلابی و همکاران برای اثبات نتایج را با نتایج دست آمده بوسیله چانگ [1]، و همچنین این نتایج را با نتایج مرجانویج [13] مقایسه کردند که نشان دهنده بهینه‌شدن حجم به میزان ۷/۷۹ درصد نسبت به حجم گیربکس بدست آمده از چانگ [1] و ۷/۲۴ درصد نسبت به حجم گیربکس بدست آمده از تحقیقات مرجانویج [13]، بوده است.

در این تحقیق حجم کلی گیربکس به صورت سه بعدی کمینه شده است. برای رسیدن به این هدف فرم کلی تابع هدف و قیدهای آن برای حجم و وزن گیربکس نوشته شده است. این معادلات برای هر تعداد مراحل گیربکس می‌تواند استفاده شود اما در این پژوهش، گیربکس ترین تک مرحله‌ای فرض شده است و از نرم افزار متلب جهت بهینه‌سازی و تعریف تابع هدف و قیود آن استفاده شده است. روش حل انتخابی، الگوریتم پرندگان (اجتماع ذرات) می‌باشد. در برنامه‌نویسی مقدار بهینه متغیرها تحت عنوان مقدار غذای یافت شده توسط پرندگان بررسی می‌شود و قیود مسئله به عنوان جرایم پرندگان به دلیل جلوگیری از انحراف پرنده از فضای کاری مورد نظر لحاظ شده است. جهت اعتبار سنجی، نتایج با نتایج مقالات گذشته که در زمینه بهینه‌سازی گیربکس پژوهش شده است بررسی می‌گردد. با توجه به توضیحاتی که در سوابق پژوهش‌های گذشتگان ذکر گردید، بهینه‌سازی گلابی و همکارانش [14]، نسبت به پژوهش‌های بهینه‌سازی‌های



شکل ۳- درگیری چرخدنده محرک و متحرک و زاویه درگیری دو چرخدنده

R شعاع چرخدنده متحرک، r شعاع چرخدنده محرک، OP مرکز چرخدنده محرک و q وتر ملت حاصل از جفت چرخدنده می‌باشد.

$$\begin{aligned} \sin \frac{\hat{i}}{2} &= \frac{r}{q} \rightarrow \sin \frac{\hat{i}}{2} = \frac{r}{\sqrt{(r+R)^2 + r^2}} \\ \frac{\hat{i}}{2} &= \sin^{-1} \left( \frac{r}{\sqrt{(r+R)^2 + r^2}} \right) \end{aligned} \quad (5)$$

زاویه مرکزی می‌باشد. به این ترتیب بازه زاویه قرارگیری چرخدنده‌ها در معادله ذیل نمایش داده شده است.

$$\begin{aligned} 0 + \frac{\hat{i}}{2} + a' &< \theta < 180 - \frac{\hat{i}}{2} + 180 - \frac{\hat{i}}{2} + a' \\ \rightarrow 0 + \frac{\hat{i}}{2} + a' &< \theta < 360 - \frac{\hat{i}}{2} + a' \end{aligned} \quad (6)$$

$a'$  فاصله ثابت به عنوان فضای لقی فرض شده است.

## 2-1-2- محاسبه ابعاد گیربکس

طول و ارتفاع گیربکس وابسته به مکان قرارگیری چرخدنده‌ها و زاویه قرارگیری آن‌ها می‌باشد. در تمام حالات ممکن باید تزدیکترین چرخدنده به پوسته گیربکس در راستای طول و ارتفاع را به دست آورد. سپس دورترین چرخدنده نسبت به مبنای انتخابی محاسبه می‌شود. جهت محاسبه عرض گیربکس، حالت‌های ممکن قرارگیری چرخدنده‌ها در مراحل مختلف در راستای عرض گیربکس بررسی شده است. عرض گیربکس از حاصل جمع فواصل ثابت و فاصله دورترین چرخدنده نسبت به پوسته گیربکس بدست می‌آید. فاصله بین پوسته گیربکس تا مرکز هر چرخدنده، بعنوان فاصله هر چرخدنده در نظر گرفته شده است.

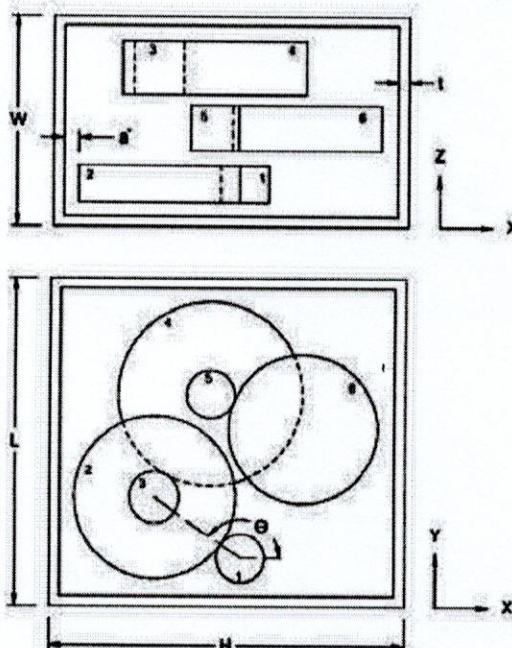
$$diff_h = \max_{ih} - \min_{ih} \quad (7)$$

$$m_{shaft} = \frac{\pi d_1^2}{4} \times (w + L_{in}) + \frac{\pi d_n^2}{4} \times (w + L_{out}) \quad (2)$$

$$+ \sum_{i=2}^{n-1} \left( \frac{\pi d_i^2}{4} \times w \right) \quad (3)$$

$$m_{gear} = \sum_{i=1}^{2s} \frac{\pi D_i^2}{4} \times b_i - \sum_{i=2}^{n-1} \frac{\pi d_i^2}{4} \times (b_{2i-2} + b_{2i-1}) - \frac{\pi D_1^2}{4} \times b_1 - \frac{\pi d_n^2}{4} \times b_{2s} \quad (4)$$

s تعداد شفت‌های گیربکس، d قطر داخلی و D قطر خارجی شفت. عرض (پهنای) دندانه چرخدنده را نشان می‌دهد. بقیه پارامترها در شکل 2 نشان داده شده است.



شکل 2- مکان قرارگیری چرخدنده‌های گیربکس ترین

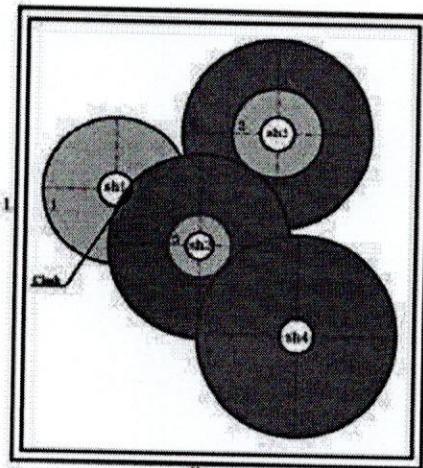
## 2-1-1-2- محاسبه زاویه درگیری چرخدنده

جهت قرارگیری جفت چرخدنده‌ها در حالت سهبعدی و به دست آمدن قیود و محدودیت‌های آنان ابتدا باید زاویه قرارگیری چرخدنده‌ها نسبت به یکدیگر را به دست آورده و سپس با توجه به این زاویه پارامترهای مرتبط استخراج شود. شکل 3 درگیری چرخدنده محرک و متحرک را به جهت تعریف پارامترهای لازم جهت به دست آوردن زاویه درگیری دو چرخدنده را معرفی نموده است.

## 2-2-1- قیود هندسی

قیود هندسی جهت جلوگیری از سه نوع تداخل اصلی و ممه  
تعريف شده‌اند. در تداخل نوع اول، قید هندسی می‌باشد ناحیه‌ای که  
احتمال در گیری بین چرخدنده و شفت بعدی در هر مرحله از گیربکس  
است را کنترل نماید. شکل 5 نمایی از تداخل شفت و چرخدنده را نشان  
می‌دهد.

$$r_{2i} \cos\theta < r_{2i+1} + r_{2i+2} \cos\theta + a' \quad (12)$$



شکل 5- نمایی از احتمال تداخل شفت و چرخدنده

نوع دوم قید هندسی جهت رسیدن به بهترین انتخاب قرارگیری  
چرخدنده‌ها در دو نوع جانمایی ارائه شده است. آرایش ابتدایی برای  
قرارگیری چرخدنده در صفحات یکسان می‌باشد که در شکل 6 عدم  
ارضا قید (12) را نمایش می‌دهد. جانمایی ثانویه جهت قرارگیری  
چرخدنده در صفحات غیر یکسان می‌باشد. شکل 7 عدم ارضا قید (13)  
که منجر به برخورد چرخدنده‌های غیر درگیر در صفحات غیر یکسان  
می‌باشد را نمایش می‌دهد.

$$r_{2i} \cos\theta + r_{2i+2} < r_{2i+1} + r_{2i+2} \cos\theta + a' \quad (13)$$

$$h = \text{diff}_h + 2a' + 2t \quad (8)$$

$\max_h$ : دورترین چرخدنده در راستای ارتفاع از پوسته گیربکس  
 $\min_h$ : نزدیکترین چرخدنده در راستای ارتفاع به پوسته گیربکس  
 $a'$ : ضخامت پوسته گیربکس

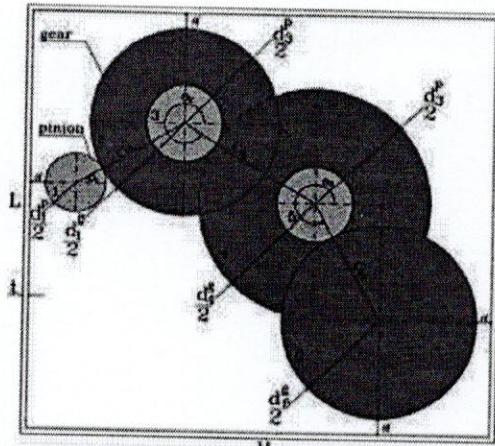
$$\text{diff}_l = \max_h - \min_h \quad (9)$$

$$l = \text{diff}_l + 2a' + 2t \quad (10)$$

$\max_l$ : دورترین چرخدنده در راستای طول از پوسته گیربکس  
 $\min_l$ : نزدیکترین چرخدنده در راستای طول به پوسته گیربکس

$$w = \max(x) + b(x_{\max}) + 2a' + t \quad (11)$$

$x$ : مکان افقی چرخدنده- فاصله افقی بین مرکز چرخدنده از پوسته  
 $\max(x)$ : فاصله دورترین چرخدنده نسبت به پوسته گیربکس  
 $x_{\max}$ : شماره دورترین چرخدنده نسبت به پوسته گیربکس  
در شکل 4 نمایی از جانمایی و زاویه قرارگیری چرخدنده‌ها نشان  
داده شده است.

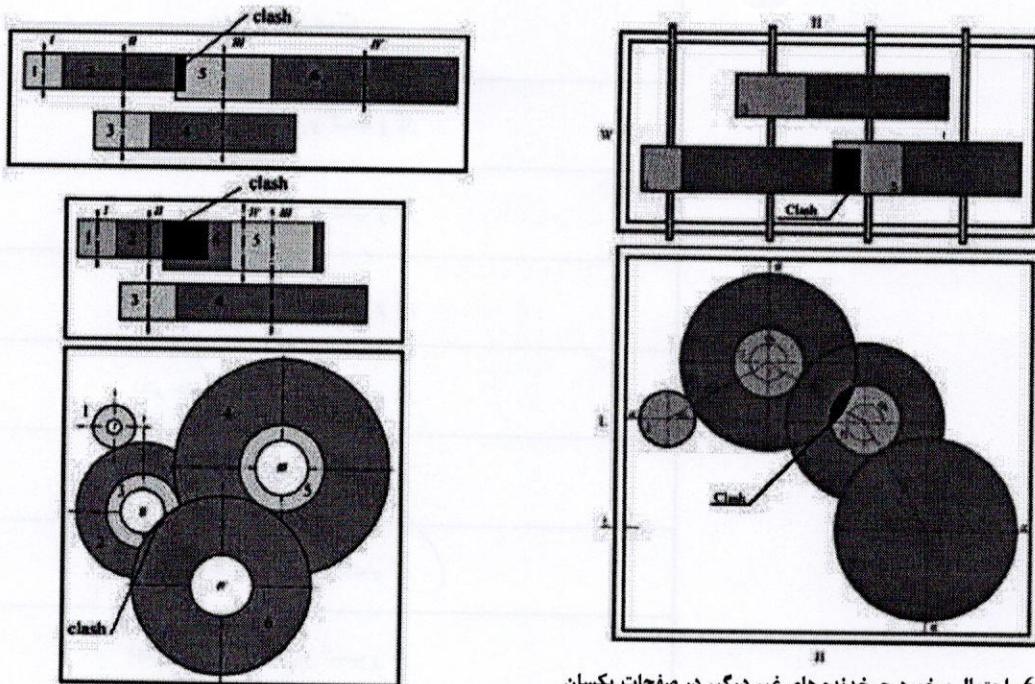


شکل 4- نمایی از فواصل ثابت ( $a'$ ) و جانمایی چرخدنده‌ها

$\theta$ : زاویه قرارگیری چرخدنده متحرک نسبت به محرك،  $d$ : قطر  
چرخدنده،  $C$ : خط المركزين چرخدنده‌های در گیر،  $L$ : طول گیربکس،  
 $H$ : ارتفاع گیربکس،  $Og$ : مرکز چرخدنده محرك است.

## 2-2-2- مدل ریاضی - قیود

نتایج حاصل از انجام بهینه‌سازی جواب‌های محتمل بسیاری را  
گزارش می‌دهد. بنابراین قیود مختلفی جهت کنترل و بررسی جواب‌های  
های امکان‌پذیر برای رسیدن به بهینه حجم/وزن گیربکس می‌باشد  
تعریف گردد. در این خصوص تمام قیود می‌باشد به تابع و مدل‌های  
ریاضی تبدیل گردد لذا قیود ذکر شده شامل سه نوع طراحی و کنترلی  
و هندسی می‌باشد. طراحی قیود برای اجزای گیربکس براساس  
استحکام خمی چرخدنده، تنش تماسی چرخدنده و استحکام شفت بر  
اساس نظریه ماکزیمم تنش برشی انجام شده است.



شکل 6- احتمال برخورد چرخدنده های غیر درگیر در صفحات یکسان (بهینه سازی 2D)

شکل 8- جمع بندی سه نوع قید هندسی جهت جلوگیری از تداخل های احتمالی

### 3-2-1- قبود طراحی

پس از تعریف قبود هندسی، قید طراحی نیز جهت کنترل پارامترهای طراحی گیریکس می باشد تعریف گردد. طراحی قبود برای اجزای گیریکس استحکام خمی چرخدنده، تنش تماسی چرخدنده و استحکام شفت بر اساس نظریه ماکزیمم تنش پرشی انجام شده است. طراحی قبود برای اجزای گیریکس براساس استحکام خمی چرخدنده، تنش تماسی چرخدنده و استحکام شفت بر اساس نظریه ماکزیمم تنش پرشی انجام شده است.

$$\sigma_{Bending} \leq \sigma_{Bending-allowable} \rightarrow$$

$$F_t \cdot K_o \cdot K_v \cdot K_s \cdot \frac{K_H \cdot K_B}{b \cdot m_t \cdot Y_j} < \frac{\sigma_{FP}}{S_F} \cdot \frac{Y_N}{Y_\theta \cdot Y_Z}$$

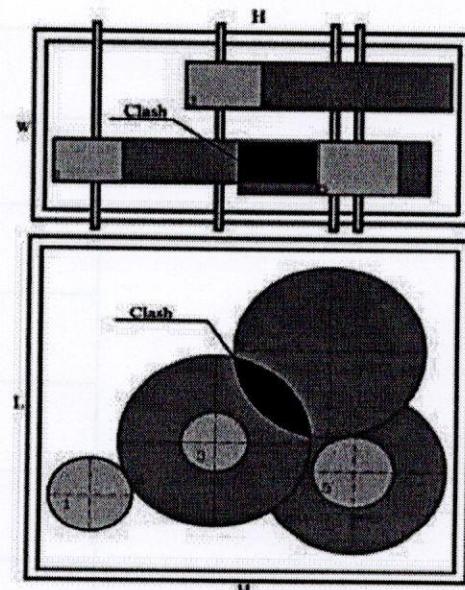
(14)

$$\sigma_{contact} \leq \sigma_{contact-allowable} \rightarrow$$

$$Z_E \cdot \left( F_t \cdot K_o \cdot K_v \cdot K_s \cdot \frac{K_H}{d_{wi} \cdot b} \cdot \frac{Z_R}{Z_I} \right)^{\frac{1}{2}} < \frac{\sigma_{HP} \cdot Z_N \cdot Z_W}{S_H \cdot Y_\theta \cdot Y_Z}$$

(15)

$F_t$  نیروی مماسی انتقالی،  $K_o$  ضریب شوک (اضافه بار)،  $K_v$  ضریب دینامیکی،  $K_s$  ضریب سایز دنده چرخدنده،  $K_H$  ضریب توزیع بار،  $K_B$  ضریب سخامت،  $b$  پهنای چرخدنده،  $m_t$  مدول مماسی،  $Y_j$  ضریب هندسی خمی آگما،  $\sigma_{FP}$  تنش خمی مجاز،  $Y_N$  ضریب عمر (سیکل)



شکل 7- احتمال برخورد چرخدنده های غیر درگیر در صفحات غیر یکسان (بهینه سازی 3D)

در نهایت شکل 8 جمع بندی سه نوع قید هندسی جهت جلوگیری از تداخل های مطرح شده را نشان می دهد.

### 3- روش حل

#### 3-1- الگوریتم ازدحام ذرات (PSO)

جهت بهینه‌سازی تابع هدف و قیود که برای حجم وزن گیر ترین مشخص شده‌اند، از روش الگوریتم ازدحام ذرات استفاده شده است. الگوریتم ازدحام ذرات بوسیله ابرهارت و کندی [15] معرفی گردید. روش بهینه‌سازی الگوریتم ذرات جهت یافتن بهترین جواب برای مسائل رفتار اجتماعی پرندگان یا گروهی از ماهی‌ها جهت یافتن غذا از گوبرداری نموده است. در الگوریتم ازدحام ذرات هر پرنده (ذره) بطور رندوم در فضای مسئله حرکت می‌کند. در مرحله اول، همه ذرات در مکان رندوم قرار دارند و دارای سرعت صفر می‌باشند. سپس، براساس بهترین مکان پرنده (ذره) که بیشترین غذا را یافته است، سرعت تمام ذرات بروزآوری می‌گردد و به سمت بهترین مکان یافته شده حرکت می‌کنند. بروزآوری سرعت و مکان برای هر پرنده در هر تکرار اتفاق می‌افتد تا زمانیکه تمام پرندگان به بیشترین نقطه (بهینه نقطه) برسند و همگرا شوند. در حین فرآیند جستجو در فضای مسئله بهترین مکان هر پرنده و بهترین مکان برای کل پرندگان (GBest) ذخیره می‌گردد و برای تکرار بعدی مورد استفاده قرار می‌گیرد. در این تحقیق، تابع هدف و قیود بوسیله کدنویسی و منطق الگوریتم ذرات جهت رسیدن به بیشترین مقدار پارامترهای گیربکس ترین که بدان‌ها اشاره شده، انجام گردیده است. فلوچارت مراحل اجرا و منطق روند حل در شکل 9 نمایش داده شده است.

تش خمثی،  $S_F$  ضریب اینمنی خمثی،  $Y_\theta$  ضریب دما،  $Y_Z$  ضریب اعتناد،  $Z_E$  ضریب الاستیک،  $Z_R$  ضریب شرایط سطح،  $Z_I$  ضریب هندسی تش تماسی،  $S_h$  ضریب اینمنی،  $Z_w$  ضریب نسبت سختی،  $Z_N$  ضریب عمر (سیکل) تش تماسی،  $\sigma_{HP}$  تش تماسی مجاز،  $d_{w1}$  قطر گام چرخدنده پینیون، فرض شده است. محاسبه قطرشافت با توجه به قید زیر انجام گردیده است:

$$d \geq \left\{ \frac{32 S_{FS}}{\pi} \left[ \left( \frac{T_m}{S_y} \right)^2 + \left( \frac{M_a}{S_c} \right)^2 \right]^{\frac{1}{2}} \right\}^{\frac{1}{3}} \quad (16)$$

ضریب اینمنی طراحی شفت،  $T_m$  گشتاور پیچشی،  $M_a$  ممان خمثی،  $S_y$  تش تسلیم طراحی شفت،  $S_e$  حد پایداری طراحی شفت فرض شده است.

#### 4-2-1- قیود کنترلی

قیود کنترلی جهت کنترل مقدار پارامترهای طراحی مطرح شده‌اند. حداقل تعداد دندانه در هر پینیون:

$$N_p \geq \frac{2 \cos(\beta_{2i-1})}{\left( 1 + 2 \frac{N_g}{N_p} \right) \sin^2(\varphi_t)} \times \left( \frac{N_g}{N_p} + \sqrt{\left( \frac{N_g}{N_p} \right)^2 + \left( 1 + 2 \left( \frac{N_g}{N_p} \right) \right) \sin^2(\varphi_t)} \right) \quad (17)$$

$N_p$  تعداد دندانه چرخدنده محرک (پینیون)،  $N_g$  تعداد دندانه چرخدنده متخرک،  $\beta$  زاویه فشار مماسی،  $\varphi_t$  زاویه ماریچ چرخدنده هلیکال، فرض شده است. قید پهنهای چرخدنده‌ها:

$$3\pi.m_t \leq F \leq 5\pi.m_t \quad (18)$$

پهنهای چرخدنده و  $m_t$  مدول مماسی فرض شده است.

برای کاهش نسبت گیربکس (شرط کاهنده بودن گیربکس):

$$N_p \leq N_g \quad (19)$$

قید مدول در هر جفت چرخدنده در گیر:

$$m_p = m_g \quad (20)$$

مدول پینیون و  $m_g$  مدول چرخدنده متخرک فرض شده است.

قید تعداد ثابت مدول:

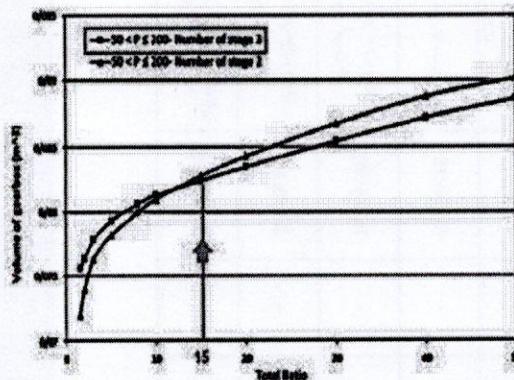
$$1 \leq m_p \leq 50 \quad (21)$$

#### 4- نتایج پهینه‌سازی

در این بخش، نتایج حاصل از اجرای روش بهینه‌سازی الگوریتم ذرات، به کمک گراف‌های کاربردی نشان داده شده است. همچنین به منظور اعتبار سنجی مقاله و امکان مقایسه نتایج این پژوهش با پژوهش‌های پیشین، در جدول 1 ورودی‌های یک گیریکس سه مرحله‌ای با ورودی‌های پژوهش گلابی و همکارانش [14]، یکسان در نظر گرفته شده است و خروجی‌های حاصل از گراف‌های مذکور در هر بخش در شکل‌های 10 تا 16 نشان داده شده است. در شکل 10 با توجه به نسبت تبدیل گیریکس، بهینه تعداد مراحل گیریکس بین توان های 50 تا 200 اسب بخار نشان داده شده است. با توجه به نسبت تبدیل ورودی، تعداد مراحل گیریکس انتخاب می‌گردد.

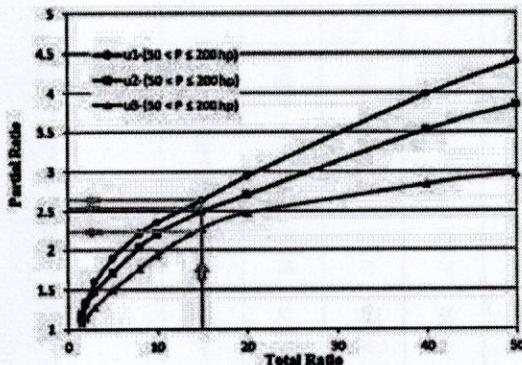
**جدول ۱- مقادیر ورودی مساله با توجه به مقادیر ورودی  
گلابی و همکارانش [14]**

نسبت تبدیل کل	توان ورودی	پارامترهای ورودی
15	150 اسپ بخار	

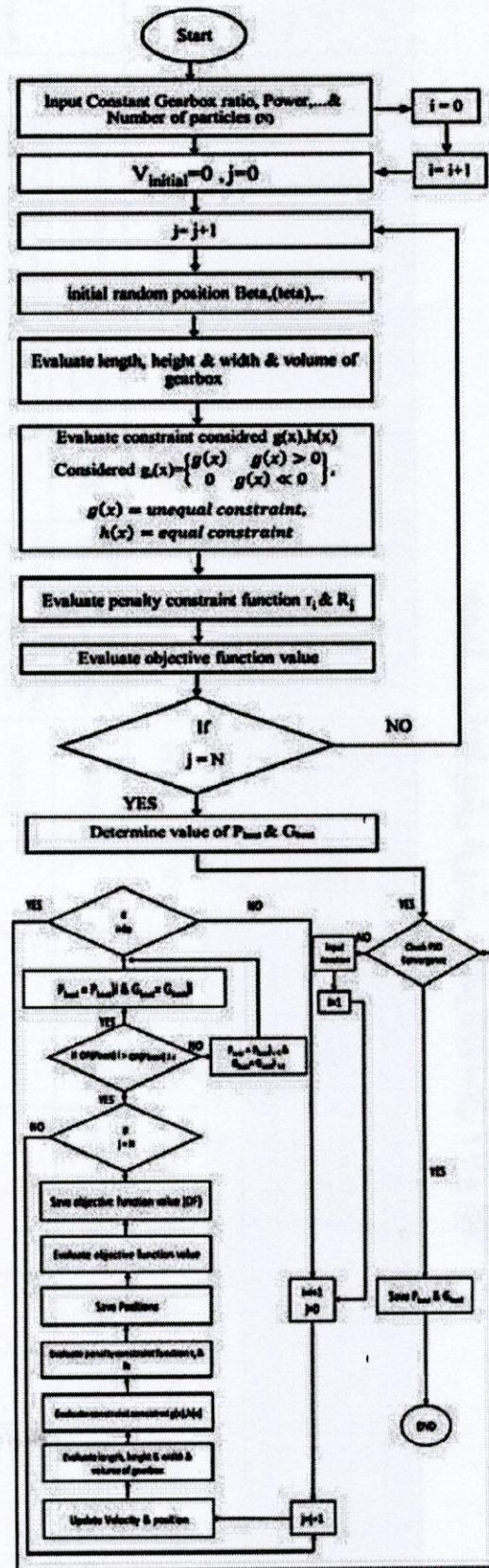


**شکل 10- بهینه تعداد مراحل گیربکس دو و سه مرحله ای برای توان های 50 تا 200 اسب بخار**

پس از انتخاب تعداد مراحل گیربکس، مقدار نسبت تبدیل گیربکس در هر مرحله مشخص می‌گردد که در شکل 11 نمایش داده است.

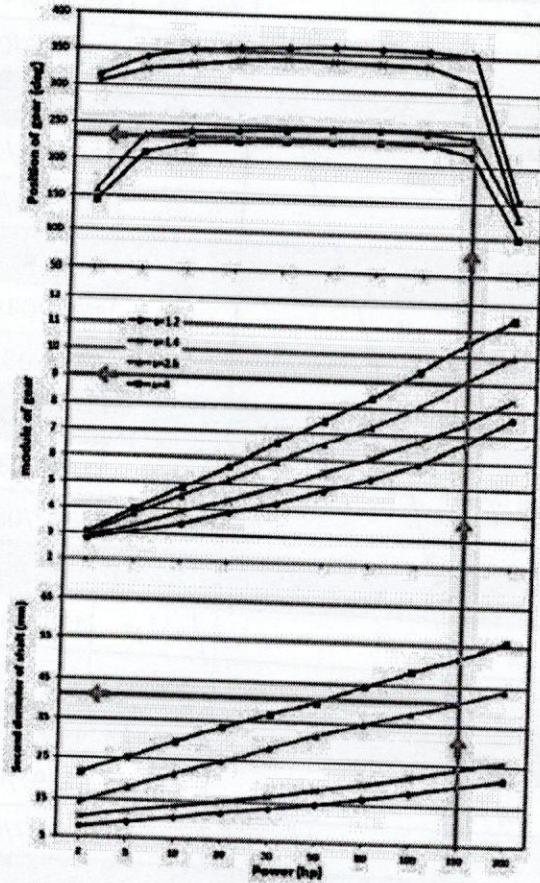


**شکل 11- بهینه نسبت تبدیل های جزئی گیریکس سه مرحله ای برای توان های 50 تا 200 اسب بخار**



شكل 9- فلوچارت حل مسئله

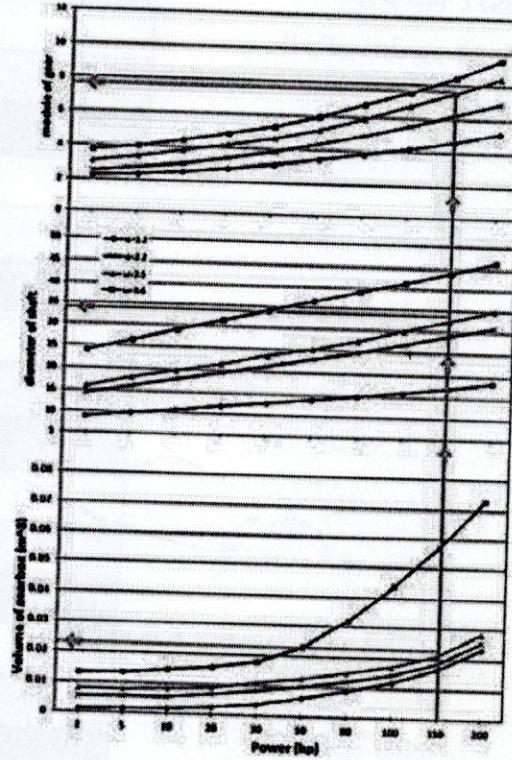
شکل 14 پارامترهای قطر شفت دوم، مدول چرخدنده و بهینه زاویه جانبی چرخدنده ها، جهت به دست آوردن پارامترهای طراحی مرحله اول، گیربکس سه مرحله ای در مرحله دوم، گیربکس سه مرحله ای نشان داده شده است.



شکل 14- قطر شفت دوم، مدول چرخدنده و بهینه زاویه جانبی چرخدنده ها در مرحله دوم، گیربکس سه مرحله ای

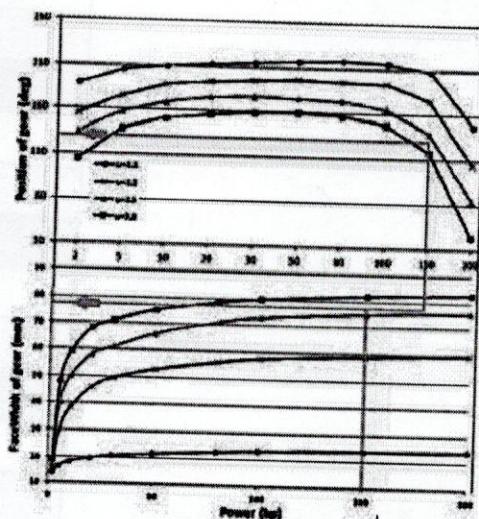
شکل 15 پارامترهای مدول چرخدنده، بهینه زاویه جانبی و بهنا چرخدنده، جهت به دست آوردن پارامترهای طراحی مرحله سوم، گیربکس سه مرحله ای نشان داده شده است.

پارامترهای حجم، قطر شفت اول و مدول چرخدنده، جهت به دست آوردن پارامترهای طراحی مرحله اول، گیربکس سه مرحله ای در شکل 12 نشان داده شده است.



شکل 12- حجم گیربکس، قطر شفت اول، مدول چرخدنده مرحله اول گیربکس سه مرحله ای

شکل 13 پارامترهای پهنا و زاویه جانبی چرخدنده، جهت به دست آوردن پارامترهای طراحی مرحله اول، گیربکس سه مرحله ای نشان داده شده است.



شکل 13- پهنا و زاویه جانبی چرخدنده در مرحله اول، گیربکس سه مرحله ای

جهت اعتبارسنجی، نتایج حاصل از این پژوهش (خروجی گرافها) با نتایج بهینه‌سازی گلابی و همکاران [14] در جدول 2 مقایسه گردیده‌اند. ورودی‌های مسئله نیز مطابق با داده‌های ورودی پژوهش بهینه‌سازی گلابی و همکاران است.

جدول 2- مقایسه نتایج بدست آمده از این پژوهش با نتایج گلابی و همکارانش [14]

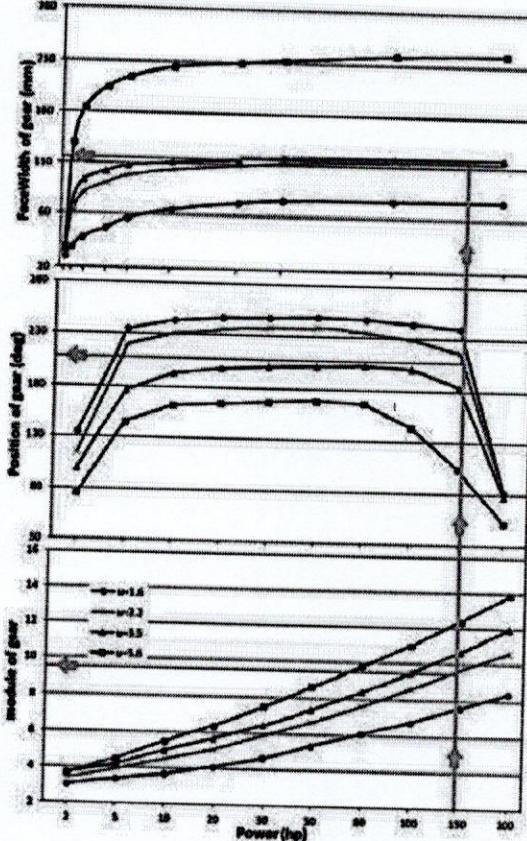
نسبت تبدیل کل = 15، توان ورودی = 150 اسب بخار			
نتایج پژوهش		تفصیلات رفنس [14]	
مدول	مرحله اول	2/6	2/7
	مرحله دوم	2/6	2/6
	مرحله سوم	2/2	2/2
	مرحله اول	5	6
	مرحله دوم	8	9
	مرحله سوم	10	8
بهنای دندانه (mm)	مرحله اول	51	77
	مرحله دوم	82	81
	مرحله سوم	170	112
زاویه جانمایی چرخدنده (°)	مرحله اول	-	130
	مرحله دوم	-	240
	مرحله سوم	-	210
قطر شفت (mm)	مرحله اول	35	33
	مرحله دوم	43	41
	مرحله سوم	125, 72	87, 68
حجم گیربکس (m³)		$2/6 \times 10^7$	$2/2 \times 10^7$
اختلاف نتایج			- 15%

## 5- نتیجه گیری

در این پژوهش حجم کلی گیربکس سه مرحله‌ای به صورت سه-بعدی کمینه شده است. برای رسیدن به این هدف فرم کلی تابع هدف و قیدهای آن برای حجم و وزن گیربکس نوشته شده است بازه توان گیربکس بین 50 تا 200 اسب بخار در نظر گرفته شده است. جهت راهیابی از اکسترمهای محلی که می‌تواند منجر به اخذ نتایج نادرست از فرآیند بهینه‌سازی گردد، مدل ریاضی نیاز به محدودیت‌ها و قیدهای متعدد دارد به همین جهت، سه نوع قید اصلی شامل قیود هندسی، طراحی چرخدنده و کنترلی تعریف شده است، همچنین تابع هدف بر اساس مدل ریاضی بین قیود و پارامترهای طراحی چرخدنده نوشته شده است. جهت استفاده از نتایج حاصل از بهینه‌سازی، نتایج به صورت گراف‌های کاربردی تبدیل شده‌اند و بوسیله مثال عددی نحوه استفاده از این گراف‌ها نشان داده شده است. جهت اعتبارسنجی، نتایج بدست آمده از این پژوهش با نتایج پژوهش‌های گذشته مقایسه گردیده و نسبت به آن کاهش 15 درصدی حجم گیربکس را نشان می‌دهد.

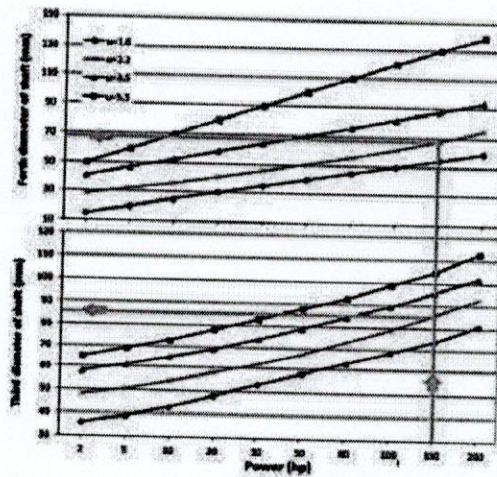
## 6- مراجع

- [1] J.S.L. T.H. Chong, A design method of gear trains using a genetic algorithm, Int. J. Korean Soc. Precis. Eng., 1 (2000).



شکل 15- مدول، بهینه زاویه جانمایی و بهینه چرخدنده مرحله سوم، گیربکس سه مرحله‌ای

در شکل 16 پaramترهای قطر شفت سوم و چهارم، جهت به دست آوردن پaramترهای طراحی مرحله سوم، گیربکس سه مرحله‌ای نشان داده شده است.



شکل 16- قطر شفت سوم و چهارم مرحله سوم، گیربکس سه مرحله‌ای

- [10] Wang, Optimized tooth profile based on identified gear dynamic model, *Mech. Mach. Theory* 42 (2007) 1058-1068.
- [11] T.T. T. Yokota, M. Gen, A solution method for optimal weight design problem of the gear using genetic algorithms, *Comput. Ind. Eng.*, 35 (1998) 523-526.
- [12] T.B. F. Mendi, K. Boran, F.E. Boran, Optimization of module, shaft diameter and rolling bearing for spur gear through genetic algorithm, *Expert Systems with Applications*, 37 (2010) 8058-8064.
- [13] B.I. N. Marjanovic, V. Marjanovic, Z. Milojevic, M. Blagojevic, M. Bojic, A practical approach to the optimization of gear trains with spur gears, *Mechanism and Machine Theory*, 53 (2012) 1-16.
- [14] J.J.F. S.i. Golabi, M. Yazdipoor, Gear train optimization based on minimum volume/weight design, *Mechanism and Machine Theory*, 73 (2014) 197-217.
- [15] Kennedy, J., *Particle Swarm Optimization*, in *Encyclopedia of Machine Learning*, C. Sammut and G.I. Webb, Editors. 2010, Springer US: Boston, MA. p. 760-766.
- [16] J.E. Kennedy, R.C., Particle Swarm Optimization, IEEE International Conference on Neural Networks, 1995, pp. 1942-1948.
- [2] M.Z. C. Gologlu, A genetic approach to automate preliminary design of gear drives, *Computers & Industrial Engineering*, 57 (2009) 1043-1051.
- [3] S. Panda, B.B. Biswal, S.D. Jena, D. Mishra, An approach to weight optimization of a spur gear, *Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part J: Journal of Engineering Tribology*, 231 (2016) 189-202.
- [4] A. Zolfaghari, M. Goharimanesh, A.A. Akbari, Optimum design of straight bevel gears pair using evolutionary algorithms, *Journal of the Brazilian Society of Mechanical Sciences and Engineering*, 39 (2017) 2121-2129.
- [5] D. Miler, A. Lončar, D. Žeželj, Z. Domitran, Influence of profile shift on the spur gear pair optimization, *Mechanism and Machine Theory*, 117 (2017) 189-197.
- [6] Garg, H., *A hybrid PSO-GA algorithm for constrained optimization problems*. *Applied Mathematics and Computation*, 2016. **274**: p. 292-305.
- [7] R.V.R. V. Savsani, D.P. Vakharia, Optimal weight design of a gear train using particle swarm optimization and simulated annealing algorithms, *Mechanism and Machine Theory*, 45 (2010) 531-541.
- [8] P.Y.P. L.P. Pomrehn, Discrete Optimal Design Formulations With Application to Gear Train Design, *ASME Journal of Mechanical Design*, 117 (1995) 419-424.
- [9] K. Deb, S.J., Multi-Speed Gearbox Design Using Multi-Objective Evolutionary Algorithms. *ASME Journal of Mechanical Design*, 2003. **125**: p. 609-619.